

(12) NACH DEM VERTRÄG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
18. März 2004 (18.03.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 2004/023856 A1

(51) Internationale Patentklassifikation⁷: **H05K 7/20**

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/DE2003/002904

(22) Internationales Anmeldedatum:
2. September 2003 (02.09.2003)

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:
102 40 419.4 2. September 2002 (02.09.2002) DE

(61) Zusatzanmeldung zu früherer Anmeldung oder
früherem Patent:

DE 102 40 419.4 (POA)

Angemeldet am 2. September 2002 (02.09.2002)

(71) Anmelder (*für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US*): FRAUNHOFER-GESELLSCHAFT ZUR FOERDERUNG DER ANGEWANDTEN FORSCHUNG E.V. [DE/DE]; Hansastrasse 27c, 80686 Muenchen (DE).

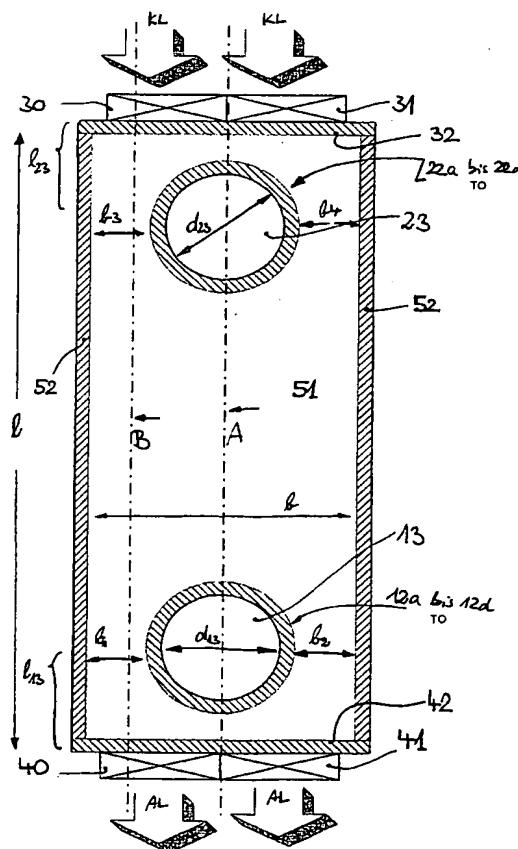
(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (*nur für US*): PERTHOLD, Rainer [DE/DE]; Schleifweg 35, 91085 Weisendorf (DE). ARNETH, Stefan [DE/DE]; Fränk. Schweiz Strasse 10A, 91094 Langensendelbach (DE). WILD, Manfred [DE/DE]; Im See 18, 92348 Berg (DE). DUERST, Jochen [DE/DE]; Kellerstrasse 4, 96178 Steppach (DE). GERHAEUSER, Heinz [DE/DE]; Saugendorf 17, 91344 Waischenfeld (DE).

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: FLAT REFRIGERATING UNIT WITH COUNTER CURRENT COOLING

(54) Bezeichnung: FLAECHIGES KUEHLAGGREGAT MIT GEGENSTROMKUEHLUNG



(57) Abstract: The aim of the invention is to improve the performance of heat exchangers such that lost heat is discharged from a cabinet or device, whereby the rise of the inner temperature for each discharged watt of power loss is only slight. The invention also relates to a flat refrigerating set. The temperature of the heated air (SL) can be reduced in the counterflow (L4;L3;k1;k2...) by means of counterflowing cooling air (KL) without the cooling air physically entering into contact with the heated air flow (L1,L3,L5) that is to be cooled. The air flow to be cooled (SL) can be supplied to several parallel first chambers (k1,k3,k7) via an inlet area (13). The parallel first and parallel second chambers alternate in the direction of the height or density (h) of the refrigerating unit. The alternating chambers (k1,k2,k3,k4,...) also extend into a section of the flat cooling unit (113), which is located between the inlet area (13) and a closer end (40,41) of the refrigerating unit.

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung soll die Leistungsfähigkeit von Wärmetauschern weiter erhöhen, wobei Verlustwärme so aus Schrank oder einem Gerät abgeführt werden soll, dass ein geringerer Anstieg der Innentemperatur pro abgegebenem Watt Verlustleistung entsteht. Vorgeschlagen wird dazu ein flächiges Kühlgregat. Die erwärmte Luft (SL) ist im Gegenstrom (L4;L3;k1;k2...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) in ihrer Temperatur herabsetzbar, ohne daß sich die Kühl Luft mit dem erwärmten zu kühlenden Luftstrom (L1,L3,L5) physisch berührt. Der zu kühlende Luftstrom (SL) ist über einen Einlassbereich (13) mehreren parallelen ersten Kammern (k1,k3,k7) zuführbar. Die Kühl luft (KL) ist mehreren parallelen zweiten Kammern (k2,k4,k6) zuführbar. Die parallelen ersten und die parallelen zweiten Kammern wechseln sich in Richtung der Höhe oder Dicke (h) des Kühlgregats ab. Die abwechselnden Kammern (k1,k2,k3,k4,...) erstrecken sich auch in einen Abschnitt des flächigen Kühlgregats (113), welcher zwischen dem Einlaßbereich (13) und einem näher liegenden Ende (40,41) des Kühlgregats gelegen ist.



(74) **Anwälte:** LEONHARD, Reimund usw.; Leonhard Olgeomöller Fricke, Postfach 10 09 62, Tal 30, 80083 München (DE).

(81) **Bestimmungsstaaten (national):** CA, DE, US.

(84) **Bestimmungsstaaten (regional):** europäisches Patent (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR).

Erklärung gemäß Regel 4.17:

— *Erfindererklärung (Regel 4.17 Ziffer iv) nur für US*

Veröffentlicht:

- mit internationalem Recherchenbericht
- vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

Flaechiges Kuehlaggregat mit Gegenstromkuehlung

Die Erfindung befaßt sich mit einem flächigen Kühlaggregat zur Verwendung als Wärmetauscher bei der Kühlung von Luft aus beispielsweise einem Geräteschrank, einem Serverschrank oder einem Schaltschrank, in welchen wärmeerzeugende Einrichtungen eingebaut sind, deren Wärme aus der im wesentlichen geschlossenen Gehäuseanordnung abzuführen ist, um die Innentemperatur dieser Schrankanordnungen nicht über einen vorgegebenen Maximalwert steigen zu lassen.

Wärmetauscher im Sinne eines Gegenstromprinzips, bei dem Kühlluft in die eine Richtung strömt und in davon getrennten Strömungskammern die zu kühlende Luft in die andere Richtung strömt, sind als solche schon dem Stand der Technik zuzurechnen, vgl. beispielsweise DE-A 30 44 135 (Siemens). Dort ist ein Wärmetauscher mit Strömungskanälen beschrieben, die mit ihrem Querschnitt im wesentlichen senkrecht zur Flachseite des Wärmetauschers orientiert sind und längs verlaufen, vgl. dortige Figur 2 sowie hinsichtlich des Gegenstromprinzips die dortige Spalte 6, Zeilen 10 bis 20. Zur Beschickung der so orientierten Kühlkammern mit der zu kühlenden Luft werden Radiallüfter oder Tangentiallüfter eingesetzt, die an den Enden des Wärmetauschers in dreieckförmigen Staukammern eingebaut sind, um die Luft axial anzusaugen und radial in die Staukammern hineinzudrücken (bei der Einstromöffnung für die zu kühlende Luft). Entsprechendes auch am entgegengesetzten Ende bei der Einstromöffnung für die Kühlluft. Sinn und Zweck der beschriebenen Lösung des Standes der Technik ist es, die strömende Luft nahezu gleichmäßig auf alle Strömungskanäle zu verteilen, bei möglichst hoher Ausnutzung des Gehäusevolumens für den Wärmetauscher.

Eine nicht im Gegenstromprinzip arbeitende Tauscheranordnung ist beispielsweise beschrieben in der DE-A 198 04 904 (Rittal), wo spezifische Stellen im Innenraum, die einer erhöhten Wärmeabgabe unterliegen, mit Schläuchen gesondert gekühlt werden können, wobei diese Kühlschläuche leicht an unterschiedliche Gegebenheiten des Innenraums angepaßt werden können (vgl. dort die einzige Figur sowie Spalte 1, Zeilen 54 bis 58.) Ein doppelwandiges Wandelement auf der Schrank(rück)seite sorgt für den Wärmetausch, wobei allerdings kein Gegenstromprinzip eingesetzt wird.

Die Erfindung hat es sich **zur Aufgabe gestellt**, die Leistungsfähigkeit von Wärmetauschern weiter zu erhöhen, wobei die Verlustwärme so aus dem Schrank oder eventuell einem Gerät, das Schrankgröße besitzt, abgeführt werden soll, daß ein geringerer Anstieg der Innentemperatur pro abgegebenen Watt Verlustleistung entsteht ($^{\circ}\text{K}$ pro Watt oder $\text{W}/^{\circ}\text{K}$).

Gelöst wird die Aufgabe mit einem flächigen Kühlaggregat im Gegenstromprinzip, nach zumindest einem der unabhängigen Ansprüche 1 bis 6 oder 20. Bevorzugt können die dort beschriebenen Erfindungen auch kombiniert werden (Anspruch 7), und zwar zumindest zwei der dort beschriebenen Lösungen.

Die Luft im Innenkreis und im Außenkreis wird genau im Gegenstrom geführt. Damit wird eine maximale Wirksamkeit erreicht. Statt Radiallüftern werden Axiallüfter eingesetzt, deren Leistungsfähigkeit wesentlich höher ist (Anspruch 8) und außerdem weniger Umlenkungen für die zu bewegende (strömende) Luft bereitstellen. Die axial angesaugte Luft wird auch axial abgeführt und im Einlaßbereich in den Gegenstrom-Wärmetauscher hineingedrückt, während am Auslaßbereich ebenfalls ein solcher Axiallüfter - beabstandet von dem Eingangsbereich - angeordnet sein kann, der die dann gekühlte Luft aus dem Wärmetauscher herauszieht und zurück in den Schaltschrank, Serverschrank oder Geräteschrank oder ein einzelnes großes Gerät hineinbringt (Anspruch 16, 17). Günstig für die Erhöhung des Wärmetauschs ist dabei ein Unterschied in der Leistungsfähigkeit, der eingestellten Drehzahl oder der Größe der beiden Lüfter, die den zu kühlenden Luftstrom verursachen. Der Lüfter an dem Einlaßbereich soll mit einer größeren Leistung betrieben werden, betreibbar sein oder mit einer höheren Drehzahl betrieben werden, als derjenige am Auslaßbereich. Hinsichtlich der Kühlluft, die von ebenfalls zwei Axiallüftern im Gegenstromprinzip bereitgestellt wird, ist es günstig, wenn diese beiden Lüfter am Einlaßbereich der Kühlung und am Auslaßbereich der Kühlung (der Abluft) im wesentlichen die gleiche Leistungsfähigkeit, Drehzahl oder Leistungseinstellung besitzen. Trotz Bereitstellung einer maximal möglichen kühlenden Luft wird durch das erhöhte Einbringen der zu kühlenden Luft eine längere Verweildauer der zu kühlenden Luft erreicht und - nach derzeitigem Wissensstand - auch die Verwirbelung oder die Turbulenzen innerhalb der Strömungskammern erhöht, was zu einem verbesserten Wärmetausch mit der entgegenströmenden Kühlung führt.

Der Strömungsweg der Kühlung ist dabei praktisch geradlinig (Anspruch 1). Zwischen dem Ausgang des ersten Lüfters und des zweiten Lüfters verläuft der Weg der Kühlung praktisch geradlinig durch die Kammern, lediglich unterbrochen von dem Einströmbereich und dem Ausströmbereich der zu kühlenden Luft, die in keinem physischen Kontakt mit der Kühlung steht, sondern durch getrennte Kammern im Gegenstromprinzip geleitet wird.

Statt einem Lüfter können auch mehrere Lüfter jeweils parallel geschaltet sein, je nach Ausbildung, Form und Größe des flächigen Kühlaggregats.

Die U-förmige Ausbildung des Strömungsweges für die zu kühlende Luft hat sich als insoweit günstig erwiesen, als diese Luft möglichst wenig Umlenkungen während ihres Strömungsweges erfährt (Anspruch 2), wobei die Axiallüfter einen Beitrag leisten. Ausgehend von einem Einlaßbereich, insbesondere in zylindrischer Gestaltung, wird Luft in eine erste Staukammer gedrückt, die unter Überdruck durch Wirkung des ersten Lüfters steht. Von dieser Staukammer wird die Luft auf eine Vielzahl paralleler Flächenkammern verteilt, die sich flächig parallel zur Flachseite des Wärmetauschers erstrecken. Am Auslaßbereich, der in einem deutlichen Abstand vom Einlaßbereich im wesentlichen senkrecht zur Flachseite des Wärmetauschers orientiert angeordnet ist, sammelt sich die gekühlte Luft aus den einzelnen, parallelen und beabstandeten Flächenkammern wieder in einem im wesentlichen zylindrischen Sammelraum, aus dem sie als gekühlte Luft in den Bereich zurückgegeben wird, in welchem die Wärme entsteht. An dieser Stelle kann ein weiterer (in den Ansprüchen als vierter Lüfter bezeichneter) Axiallüfter angeordnet werden, der die Luft aus dem Sammelraum abzieht, bevorzugt aber mit einer geringeren Leistung, als demjenigen ersten Lüfter, der die Luft in den ersten Stauraum einbringt.

Mit einer solchen Gestaltung ist es möglich, die verfügbare Baulänge und somit auch die Fläche für das zum Wärmetausch verwendete Blechpaket vollständig auszunutzen und im Bleckpaket selbst keine Räume freizustellen oder aussparen zu müssen, die einen Lüfter aufnehmen. Dazuhin ergibt sich durch die Lage und Bauhöhe der flachen Strömungskanäle eine turbulente, verwirbelnde Strömung, die bevorzugt mit an der Oberfläche nicht ebenen Platten (Anspruch 11) eine erhöhte Tauscherleistung zur Verfügung stellt.

Die als flächige Kammern bezeichneten Strömungskammern für die zu kühlende Luft und auch für die Kühlluft haben bezogen auf ihre Breite und Länge eine nur geringe Höhe (Anspruch 5). Breite und Höhe ist hier so zu verstehen, daß diese beiden Maße eine Ebene parallel zur Flachseite des Wärmetauschers beschreiben, während die Höhe in Richtung der Dicke, also senkrecht zur flächigen Erstreckung des flachen Kühlaggregats definiert ist.

Zusätzlich wird die Tauscherleistung dadurch erhöht, daß der Gegenstromaustausch nicht erst nach dem Einlaß und bis hin zum Auslaß der zu kühlenden Luft erfolgt,

sondern auch darüber hinaus, also dem Auslaß nachgelagert (Anspruch 4) und dem Einlaß vorgelagert (Anspruch 3).

Die insoweit im Gegenstromprinzip abwechselnd angeordneten flächigen Strömungskammern für Kühlluft und zu kühlende Luft erstrecken sich auch zwischen dem Ausströmende des Wärmetauschers und dem Einlaßbereich sowie zwischen dem Einströmbereich der Kühlluft und dem Auslaßbereich der zu kühlenden Luft, die hier bereits als die "gekühlte Luft" bezeichnet wird.

Zur Terminologie sei angemerkt, daß die "zu kühlende Luft" als diejenige Luft beschrieben wird, die als Brauchluft innerhalb des Schranksystems umgewälzt und dabei gekühlt wird. Sie hat an ihrem Austritt die niedrigst mögliche Temperatur und wird hier als gekühlte Luft bezeichnet, oft aber auch - zur Darstellung des Kreislaufes - im Zuge ihres Gesamtverlaufes als zu kühlende Luft. Die Nutzluft, mit welcher der Wärmetauscher gekühlt wird, wird als Kühlluft bezeichnet, die im Auslaßbereich, also dort, wo sie ihre maximale Temperatur besitzt, als Abluft benannt wird. Dennoch bleibt die Kühlluft auch während ihrer gesamten Strömungsstrecke im Tauscher als solche benannt, um eine sinngemäß einheitliche Terminologie für die zu beschreibende Erfindung zu erhalten.

Auch anzumerken ist, daß bei der Umschreibung eines flächigen Kühlaggregats die Funktion und Wirkungsweise dieses Aggregats oft durch Verwendung der Luftströmungen und der strömenden Luft beschrieben wird, was aber nicht insoweit einschränkend verstanden werden soll, als daß damit nur der aktuelle Betrieb gemeint ist. Der aktuelle Betrieb ist vielmehr von einem Verfahrensanspruch (Anspruch 20) umfaßt, mit welchem erläutert wird, daß der Einlaßbereich und der Auslaßbereich der zu kühlenden Luft nicht die Enden des jeweiligen Wärmetauschers sind, sondern zwischen diesen Bereichen und dem jeweiligen stirnseitigen Ende (Anfang) auch noch Kühlbereiche im Gegenstromprinzip plaziert sind. Das wird so umschrieben, daß an dem Einlaßbereich vorbei kühlende Kühlluft noch zu strömen vermag, alternativ oder kumulativ auch hinter dem Auslaßbereich der gekühlten Luft noch kühlende Frischluft im Gegenstrom-Wärmetauschprinzip eingesetzt werden kann.

Wenn die Kühlluft am Einlaßbereich der zu kühlenden Luft noch vorbeiströmt und die kühlende Luft schon **vor** dem Auslaßbereich strömt (Anspruch 21) ist dies in den Bereichen von Einlaß und Auslaß (der zu kühlenden Luft) jeweils so vorgesehen, daß es auf einer Breite erfolgt, die nicht geringer ist, als diejenige Breite, insbesondere der Durchmesser, des Einströmbereichs oder des Ausströmbereichs selber (Anspruch 21).

Aus der Höhe der strömenden Luftschichten (Anspruch 23) ist auch auf den Abstand der die Kammern trennenden metallischen Bleche zu schließen (Anspruch 23, Anspruch 6). Letztere Kammern sind mit Trennelementen in Form von Stegen so abgedichtet, daß jeweils ein getrenntes Kammsystem für die kühlende Luft und ein getrenntes Kammsystem für die zu kühlende Luft entsteht, die sich abwechseln (Ansprüche 6, 19, 18, 9, 10).

Eine weitere Erhöhung der Kühlleistung oder der Wärmeabgabeeleistung im Wärmetauscher erreicht man mit Sperrstücken (Anspruch 12), welche einen direkten (kurzen) Strömungsweg für die zu kühlende Luft sperren und diese Luft zur Begünstigung einer Verwirbelung oder einer turbulenten Strömung aus dem kürzesten Strömungsweg ablenken und in einen längeren Strömungsweg zwingen. Diese Sperrstücke können als Bogenstücke ausgebildet sein, insbesondere verstellbar (Anspruch 13, 14). Sie sind im Einlaßbereich und im Auslaßbereich angeordnet, bevorzugt gegenüberliegend.

Die Erfindung erreicht es, mit sogenannten rechtwinkligen Umlenkungen wie möglich die Gegenstrom-Strömungsleistung zu sichern und dabei die verfügbaren Kammern so vollständig und so gleichmäßig wie möglich auszunutzen. In technischen Versuchen konnte erprobt werden, daß ein Wärmetauscher eine mehr als doppelt so große Kühlleistung erzielte, als derzeit verfügbare Luft-Wärmetauscher im Gegenstromprinzip. Erreicht wurden Werte von oberhalb 400 W/K, der bei einer Größenordnung des Wärmetauschers mit Außenabmessungen von 100cm Länge, 40cm Breite und 18cm Höhe (Dicke/Stärke) erreicht wurde.

Die Erfindung wird im folgenden an **Ausführungsbeispielen** erläutert und ergänzt.

Figur 1 ist eine Ansicht auf die Flachseite 51 eines Wärmetauschers mit einer Einströmöffnung 13 und einer Ausströmöffnung 23 für die zu kühlende Luft bzw. die gekühlte Luft. Zwei Schnittlinien A und B sind angedeutet.

Figur 2 ist ein Querschnitt entlang der Ebene A von Figur 1.

Figur 3 ist ein Querschnitt entlang der Ebene B von Figur 1.

Figur 4 veranschaulicht eine vorteilhafte Ergänzung der Anordnung nach Figur 1, wobei die Querschnitte der Figuren 2 und 3 entsprechend auch für diese Anordnung gelten, mit den entsprechenden Abschnitten 18, 28, die in den Figuren 2 und 3 nicht eingezeichnet sind.

Figur 1 veranschaulicht eine Aufsicht auf die Flachseite 51 des flächigen Kühlaggregats. In der Flachseite 51 sind zwei Aussparungen 13, 23 vorgesehen, die im wesentlichen entlang einer Mittelebene A ausgerichtet sind, aber einen deutlichen Abstand in Längenrichtung I des flächigen Kühlaggregats besitzen. Sie sind jeweils in einem Abstand l_{23} , l_{13} ihrer jeweiligen Mitten von dem oberen und unteren Stirnende des flächigen Kühlaggregats in der vorderen Flachseite 51 angeordnet. Die Aussparungen 23, 13 sind kreisförmig und im Querschnitt entlang der Ebene A erstrecken sich zylindrische Räume in die Tiefe h des Kühlaggregats, vgl. **Figur 2**. Die Breite des Kühlaggregats erstreckt sich senkrecht zur Länge und ist mit b in Figur 1 bezeichnet. Der Kühlkörper ist wesentlich länger, als er breit ist. Die Tiefe (Dicke oder Stärke) in Richtung h ist wiederum wesentlich geringer, als die Breite. Die Tiefe kann aber auch deutlich erhöht werden, wenn mehrere der später zu beschreibenden Blechwände 50a, 50b, 50c zur Definition der Strömungskammern k1, k2, k3,... verwendet werden.

Bei Zugrundelegung einer kreisförmigen Öffnung 13 für den Eintritt der zu kühlenden Warmluft und einer kreisförmigen Öffnung 23 für den Austritt der gekühlten Warmluft bzw. der in den Schaltschrank zurückkehrenden Kaltluft, sind der Stauraum 11 hinter dem Eintritt 13 und der Sammelraum 21 vor dem Austritt 23 jeweils zylindrisch. Diese Bereiche werden auch als Eintrittsbereich und Austrittsbereich bezeichnet. Vor dem Eintrittsbereich 13 ist ein erster Axiallüfter 10 angeordnet, der die zu kühlende warme Luft SL (Saugluft) in einem Luftstrom in die erste Staukammer 11 hineindrückt. Ein zweiter Lüfter 20 kann an der Austrittsöffnung 23 angeordnet sein, um gekühlte Luft aus

der Sammelkammer 21 aufzunehmen und als Druckluft DL in den Kreislauf zurückzugeben.

Die Flachseite 51 von Figur 1 wird als eine oder an eine Wand eines Schrankgehäuses, beispielsweise eines Geräteschrances, eines Serverschrances oder eines Schaltschrances mit entsprechenden Öffnungen montiert, so beispielsweise die Tür, eine Seitenwand oder die Rückwand. Dadurch haben die Öffnungen 13, 23 Zutritt zu dem Inneren des Schranks, der im übrigen geschlossen sein kann und meist auch geschlossen sein wird. Es entsteht dann eine Umwälzung des warmen Luftvolumens im Schrank durch den Wärmetauscher hindurch, der seinerseits durch Kühlluft KL im Gegenstromprinzip eine Kühlung der zirkulierten Schrankluft verursacht, welche Kühlluft als Abluft AL am entgegengesetzten Stirnende wieder austritt.

Dieser Durchfluß der kühlenden Luft KL, L4, AL erfolgt entlang von Strömungskammern, die im Schnitt später erläutert werden.

Der Luftstrom zum Kühlen ist schematisch durch Pfeile in Figur 1 veranschaulicht. Er wird unterstützt durch hier eingezeichnete zwei Eingangslüfter 30, 31, die benachbart angeordnet und elektrisch parallel geschaltet sind. Ebenfalls benachbart angeordnet und elektrisch ebenfalls parallel geschaltet sind zwei Ausgangslüfter 40, 41, alles Lüfter nach dem Prinzip der Axiallüftung, also mit einer Drehachse und einem Innenträger, an dem radiale Flügel angeordnet sind, welche die Luft komprimieren und fördern. Luft tritt hierbei axial ein und axial aus, wobei das Ende der Eingangslüfter 30, 31 den Beginn des Wärmetauschers definiert und der Beginn der Austrittslüfter 40, 41 das Ende des Wärmetauschers.

Nachdem die Öffnungen 13, 23 im Abstand vom unteren Ende und vom oberen Ende angeordnet sind, besitzen sie auch einen Abstand b1, b2 bzw. b3, b4 von dem lateralen Längsseiten (Schmalseiten) des Wärmetauschers. Der Einströmbereich 13 und der Ausströmbereich 23 sind damit so in dem Wärmetauscher plaziert, daß - in Strömungsrichtung der kühlenden Luft KL gesehen - eine Tauscherfläche auch vor dem Austrittsbereich 23 und nach dem Eintrittsbereich 13 angetroffen wird. Auch neben dem Austrittsbereich und neben dem Eintrittsbereich sind Tauscherflächen vorgesehen, so daß ein Umspülen der hier zylindrisch ausgeformten Sammelkammer bzw. Staukammer 21, 11 möglich ist.

Die Strömungsbreiten b1, b2 sowie b3, b4 sollten jeweils zusammengenommen zumindest in der Größenordnung des Durchmessers d13 und d23 der Öffnung 13, 23

liegen, können bevorzugt aber auch größer ausgestaltet sein. Die Anzahl der Axiallüfter 30, 31, 40, 41 auf der Eingangsstirnseite und der Ausgangsstirnseite des flächigen Kühlgregats hängt von dessen Abmessungen ab. Es können ebenso mehrere Axiallüfter parallel geschaltet sein, wie auch weniger.

An den Längs-Stirnseiten ist der Wärmetauscher geschlossen, was durch einen Stapel von Stegen 52 erreicht wird, welche die einzelnen Kammern zwischen der hinteren Rückwand 50 und der in Figur 1 sichtbaren Frontwand 51 vollständig abdichten. Im oberen Stirnbereich sind ebenfalls Abdichtungsstege 32a, 32b, 32c,... vorgesehen, die aber nur jede zweite Kammer zur Außenseite hin abdichten, wie auch im unteren Stirnbereich nahe den Lüftern 40,41 nur jede zweite Kammer mit Stegen 42a, 42b, 42c, kurz 42 zur Außenseite hin abgedichtet sind. Diejenigen Kammern, die stirnseitig mit den Stegen 32 bzw. 42 abgedichtet sind, sind dieselben Kammern, bzw. die Stege 32, 42 befinden sich auf derselben Ebenenhöhe, bezogen auf die Flachseite 51.

Diese Orientierung der Strömungskammern veranschaulichen die beiden Schnitte entlang den Ebenen A und B, wobei der Schnitt entlang der Ebene A die Staukammer und die Sammelkammer 11, 21 mit veranschaulicht, während die Schnittdarstellung der **Figur 3** entlang der Ebene B den gesamten Strömungsweg veranschaulicht, an dem ersichtlich ist, daß die Stege 32 und die Stege 42 jeweils dieselbe Kammer stirnseitig (zum Außenraum hin) abdichten. Diese flächigen Strömungskammern k1, k3, k5, k7 sind diejenigen Strömungskammern (mit ungeraden Indizes), welche die aufwärts strömende, zu kühlende Warmluft L3 aufnehmen. Sie stammt aus der Staukammer 11 als Folge des Lüfterdrucks aus der Saugluft SL zum Luftstrom L1 und enden in der Sammelkammer 21, umgelenkt entlang des Strömungsweges L5 und angesaugt von dem Axiallüfter 20 zur Bildung von Druckluft DL am Ausgang des zweiten Axiallüfters 20.

Die in Figur 3 mit der Außenluft in Verbindung stehenden Strömungskammern k2, k4, k6, k8 sind diejenigen Strömungskammern, welche die kühlende Außenluft L4 aufnehmen und im Gegenstromprinzip zu dem Luftstrom L3 in den anderen Kammern mit den ungeraden k-Indizes führen. Sie sind nicht an den Stirnseiten mit Stegen verschlossen, sondern in den Bereichen der Einströmung 13 und der Ausströmung 23 für die zu kühlende (erwärmte) Luft. Die hier gebildeten Stege 22a, 22b, 22c, (kurz 22) und 12a, 12b, 12c (kurz 12) schließen die Strömungsräume der Außenluft gegenüber der Innenluft dicht ab. Diese Stege sind in der Aufsicht von Figur 1 um den Einlaß 13 herum und um den Auslaß 23 herum schematisch ersichtlich. Sie sorgen ebenso wie die Stege 32, 42 für eine physische

Trennung der langgestreckten, flächigen Strömungskammern, die die Außenluft führen und denjenigen anderen parallelen Strömungskammern, welche die Innenluft führen.

Das Prinzip des Gegenstroms ist anhand der Figur 2 und 3 ersichtlich. Die Stapelung der einzelnen flächigen Strömungskammern ebenfalls und die flächige Erstreckung dieser flächigen Strömungskammern veranschaulicht die Figur 1, wobei sich jede Strömungskammer zwischen den stirnseitigen, Längsseiten 52, den stirnseitigen Schmalseiten 32, 42 und den Stegen 12 und 22 um Einlaßbereich und Auslaßbereich herum erstreckt. Die flächige Erstreckung der Kammern ist damit in ihrer Breiten- und Längsrichtung wesentlich größer, als die Höhe h jeder der Kammern, wobei die Höhe mit h_1 für die Kammer k1 und die Höhe h_2 für die Kammer k2 in Figur 3 angegeben ist. Die anderen Höhen der anderen Kammern sind entsprechend.

Alle Kammern haben bei gleicher Steghöhe praktisch die gleichen Höhen (Dicken oder Stärken) wobei einzelne Blechlagen 50a, 50b, 50c jede der Kammern flächig begrenzt. Die Blechlagen können zusätzlich senkrecht zu ihrer Erstreckung uneben ausgestaltet sein, beispielsweise durch Wellung oder eingravierte Noppen, um die Wärmetauscherfläche zwischen den Kammern zu vergrößern. Sie sind für die Luftströmung aber undurchlässig, um die kühlende Luft von der zu kühlenden Luft physisch zu trennen.

In einer beispielhaften Realisierung betragen die Kammerhöhen weniger als 10 mm, bevorzugt weniger als 5 mm. Die Stege 12, 42 sowie 22, 32 sind im Beispiel mit den Blechen 50a, 50b, 50c, etc. verklebt, um einen luftdichten Abschluß zu erreichen. Ebenso können die gestapelten Stege 52 im stirnseitigen Längsbereich mit den Blechen im Randbereich verklebt sein, zusätzlich durch eine Schraubbefestigung auch noch verstärkt werden.

Bei einer Ausbildung des Wärmetauschers so, wie in **Figur 4** abgebildet, ergänzt sich am unteren Ende der Auslaßöffnung 23 und am oberen Ende der Einlaßöffnung 13 ein jeweiliges bogenförmig gestaltetes Abdeckblech 18, 28 als Strömungssperre. Sie kann sich ganz in die Tiefe des Stauraums 11 und in die Tiefe des Sammelraums 21 erstrecken. Im übrigen ist der Wärmetauscher von Figur 4 in der Ebene B so ausgebildet, wie anhand der Figuren 1 bis 3 beschrieben. Eine Schnittdarstellung des Wärmetauschers von Figur 4 würde genau derjenigen Schnittdarstellung von Figur 3 entsprechen, bei gleichem Gegenstromprinzip und gleicher Kammerhöhe der flächigen Strömungskammern. In der Figur 2 würde im Bereich des Austritts der zu kühlenden Luft L3 aus den Strömungskammern nahe den unteren Abschnitten der Stege 22a, 22b

und unterhalb der oberen Stegabschnitte Stege 12a, 12b beim Eintritt des Luftstroms L1 in die Strömungskammer eine Abdeckung erfolgen, die aber nicht die gesamte Breite der flächigen Strömungskammern erreicht. Die Strömung L1 würde dann zunächst abgelenkt in die Seitenbereiche der Abschnitte b1, b2 am Einlaß und dann entlang des flächigen Mittelabschnitts des Strömungtauschers entlanggeführt werden. Eine dadurch entstehende zusätzliche Verwirbelung sorgt für eine Verstärkung des turbulenten Strömungseffektes und damit für eine stärkere Wärmetauschwirkung und höhere Wärmeübertragungs-Leistung an die entgegenströmende Kühlluft L4.

Die Abstimmung der elektrischen Leistungen der Lüfter, oder aber ihrer Größen oder aber ihrer tatsächlich betriebenen Drehzahl sollte bevorzugt so erfolgen, daß der Lüfter 10 mit einer größeren Leistung betrieben wird, als der Lüfter 20. Die Staukammer 11 erhält so einen stärkeren Überdruck, als er von der Sammelkammer 21 aus durch deren Unterdruck reduziert werden kann. Auch diese technische Gestaltung oder dieser technische Betrieb des Wärmetauschers sorgen für eine stärkere Verwirbelung und eine Erhöhung des Turbulenzeffektes in den flachen Strömungskammern. Die verschiedenen Maßnahmen zur Veränderung der Leistung des unteren Lüfters sind alternativ möglich. Es können unterschiedliche Lüftertypen (nach Baugröße) hinsichtlich der Lüfter 10 oder 20 verwendet werden. Es können dieselben Lüfter verwendet werden, die unterschiedlich betrieben werden und es können unterschiedliche Lüfter verwendet werden, die unterschiedlich betrieben werden, aber nach der gleichen beschriebenen Maßgabe.

Die Lüfter 30, 31 und 40, 41 sollten dagegen im wesentlichen gleich stark sein, also gleichen Luftdurchsatz zu erreichen.

Die mit der beschriebenen Anordnung erreichten Kühlungswirkungen konnten um 20 % bis 30 % erhöht werden, wenn die Ablenkfläche oder Leitfläche im Sinne von Sperrstücken 18, 28 zu der ohnehin schon in der Wärmetauschleistung hervorragenden Ausführungsform von Figur 1 hinzugenommen wurde. Die Verweildauer der zu kühlenden Luft in den langgestreckten Flachkammern wird dabei zusätzlich zu der Erhöhung der Verwirbelung erreicht. Der kürzeste Weg, also der Kurzschluß für die im U-förmigen Bewegungsstrom geleitete Luft SL, L3, DL wird gesperrt und trotz Beibehaltung der im wesentlichen U-förmigen Strömungsrichtung werden die lateralen Abschnitte b3, b4, b1, b2 neben der Einströmungsöffnung 13 und neben der Ausströmungsöffnung 23 an dem Wärmetausch beteiligt, was auch für den vorderen Abschnitt l₂₃ und den hinteren Abschnitt l₁₃ des Wärmetauschers gilt, bezogen auf die Strömungsrichtung der äußeren Kühl Luft KL, AL. Um die Einlaßöffnung herum

(außerhalb der abdichtenden Stege 12, und/oder um die Auslaßöffnung 23 herum (um die hier abdichtenden Stege 22) kann die äußere Kühlluft ihre Kühlungswirkung entfalten. Während des im wesentlichen linearen Durchtritts durch die zugehörigen Flachkanäle k2, k4, k8 kann ein Umspülen des Einströmbereiches und des Ausströmbereiches erreicht werden. Die Umspülung kann beeinflußt werden, wenn die bogenförmigen Sperrstücke 18, 28 verstellt werden, welche Verstellung sowohl in umfänglicher Richtung orientiert sein kann, wie auch in axialer Richtung durch Hereinschieben und Herausnehmen aus der zylindrischen Staukammer 11 bzw. der zylindrischen Aufnahmekammer 21.

Die Form der Kammern 11, 21 ist nicht auf eine zylindrische Gestalt beschränkt, vielmehr können auch im näheren Umfeld abweichende Geometrien gewählt werden, wie Ellipsen und Mehrecke. Vorteilhaft ist es aber, wenn sich die Kammer bis ganz in die Tiefe des Wärmetauschers erstreckt und die gesamte Höhe h des flächigen Kühlgregats einnehmen.



Ansprüche:

1. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen,
 - (a) bei dem erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom (L4;L3;k₁;k₂...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem - zu kühlenden - Luftstrom (L1,L3,L5) physisch berührt;
dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) ein Kühlluftstrom (KL,L4,AL) im wesentlichen geradlinig durch Kammern (k₂,k₄,k₆,k₈) des Kühlaggrets geleitet wird, zwischen einem Ausgang von zumindest einem ersten Lüfter (30,31) auf der Eingangsseite des Kühlluftstroms (KL) und einem Eingang zumindest eines zweiten Lüfters (40,41) auf der Ausgangsseite (AL) des Kühlluftstroms.
2. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom (L4;L3;k₁;k₂...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom (L1,L3,L5) physisch berührt;
dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) der Strom von zu kühlender Luft (SL,L1,L3,L5,DL) nur zweimal in einem im wesentlichen rechten Winkel umgelenkt wird;
 - (aa) **von** einer Eingangs-Strömungsrichtung (SL), welche im wesentlichen in einer Drehachsrichtung eines dritten Lüfters (10) verläuft;
 - (bb) **in** eine Mehrzahl von parallel verlaufenden Kammern (k₁,k₃,k₅,k₇) des Kühlaggrets;
 - (cc) **aus** den parallel verlaufenden Kammern (k₁,k₃,k₅,k₇) **in** eine Ausgangs-Strömungsrichtung (DL), welche sich im wesentlichen senkrecht zu den parallel verlaufenden Kammern erstreckt;
 - (b) zur Ausbildung eines U-förmigen Strömungsweges des zu kühlenden Luftstroms.

3. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom ($L_4; L_3; k_1; k_2 \dots$) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom (L_1, L_3, L_5) physisch berührt; dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) der zu kühlende Luftstrom (SL) über einen Einlaßbereich (13) mehreren parallelen ersten Kammern (k_1, k_3, k_7) zuführbar ist, und die Kühlluft (KL) mehreren parallelen zweiten Kammern (k_2, k_4, k_6) zuführbar ist, wobei sich die parallelen ersten und die parallelen zweiten Kammern in Richtung der Höhe oder Dicke (h) des Kühlaggrets abwechseln;
 - (b) die abwechselnden Kammern ($k_1, k_2, k_3, k_4, \dots$) sich auch in einen Abschnitt des flächigen Kühlaggrets erstrecken (I_{13}), welcher zwischen dem Einlaßbereich (13) und einem näher liegenden (ersten) Ende (40, 41) des Kühlaggrets gelegen ist, insbesondere demjenigen Ende des Kühlaggrets, an welchem die Kühlluft (KL) als durch die Kühlung erwärmte Abluft (AL) ausströmbar ist.
4. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom ($L_4; L_3; k_1; k_2 \dots$) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom (L_1, L_3, L_5) physisch berührt; dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) der zu kühlende Luftstrom (SL) einem Auslaßbereich (23) aus mehreren parallelen ersten Kammern (k_1, k_3, k_7) zuführbar ist, und die Kühlluft (KL) mehreren parallelen zweiten Kammern (k_2, k_4, k_6) zuführbar ist, wobei sich die parallelen ersten und die parallelen zweiten Kammern in Richtung der Höhe oder Dicke (h) des Kühlaggrets abwechseln;
 - (b) die abwechselnden Kammern ($k_1, k_2, k_3, k_4, \dots$) sich auch in einen Abschnitt des flächigen Kühlaggrets erstrecken (I_{13}), welcher zwischen dem Auslaßbereich (23) und einem näher liegenden (zweiten) Ende (40, 41) des Kühlaggrets gelegen ist, insbesondere demjenigen Ende, an welchem die Kühlluft (KL) zur Einströmung vorgesehen ist.

5. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom (L4;L3;k₁;k₂...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom(L1,L3,L5) physisch berührt; dadurch gekennzeichnet, daß

- (a) flächige Kanäle parallel zu einer Flachseite (51,50) des flächigen Kühlaggrets verlaufen, wobei die Kanäle eine Länge (l) und eine Breite (b) in einer jeweiligen Ebene aufweisen, die jeweils parallel zu der Flachseite verläuft, und wobei
 - (b1) eine Höhe der Kanäle (h₁,h₂) senkrecht zur Flachseite (51,52) bzw. der jeweiligen Ebene wesentlich geringer ist, als die Breite (b) der Kanäle, zur Ausbildung von Flächenkanälen (k₁,k₂,k₃,...); oder
 - (b2) die flächigen Kanäle (k₁,k₂,k₃,...) sich in einem solchen flächigen Ausmaß erstrecken, welches im wesentlichen einer gesamten Flachseite (50) des flächigen Kühlaggrets entspricht.

0. 6. **Flächiges Kühlaggregat** zur Verwendung für Geräte-, Server- oder Schaltschränke oder sonstige, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnungen zur Aufnahme von wärme-erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom (L4;L3;k₁;k₂...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabsetzbar ist, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom(L1,L3,L5) physisch berührt; dadurch gekennzeichnet, daß

- (a) in einem Einströmbereich (13,11) und/oder in einem Ausströmbereich (23,21) für die zu kühlende Luft dichtende Trennelemente (12a,12b,12c;22a,22b,22c) vorgesehen sind, mit welchen erste Kanäle (k₁,k₃,k₅) für die zu kühlende Luft (L3) von zweiten Kanälen (k₂,k₄,k₆) für die kühlende Luft (L4) getrennt sind;
- (b) die den Einströmbereich (11) oder Ausströmbereich (21) der zu kühlenden Luft (L3) gegen die kühlende Luft (L4) abdichtenden Trennelemente (12a,22a,...) vom Luftstrom der kühlenden Luft und der zu kühlenden Luft vollständig umspülbar sind.

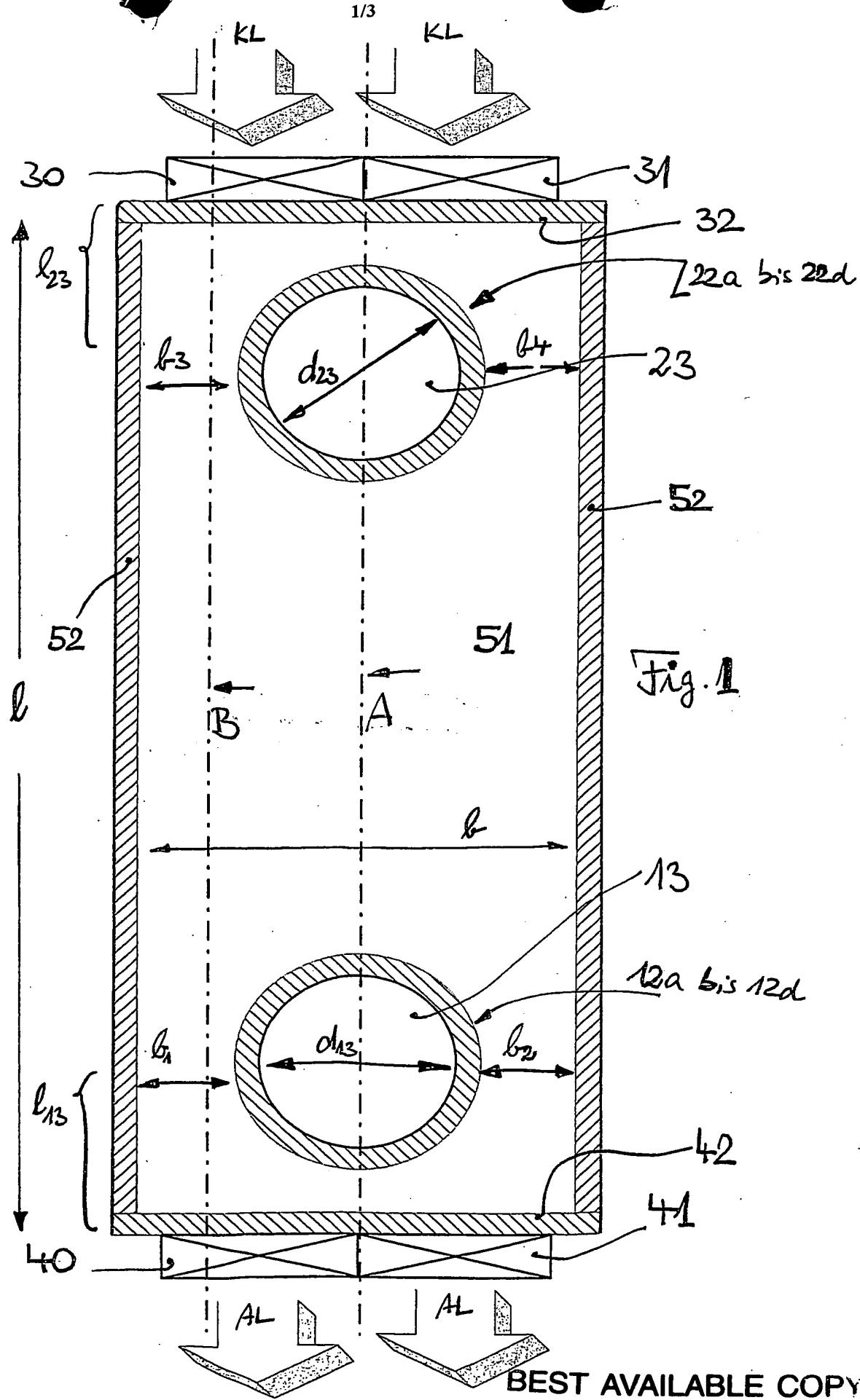
7. Kühlaggregat nach zumindest zwei der vorigen Ansprüche 1 bis 6.
8. Kühlaggregat nach einem der vorigen Ansprüche, wobei die Lüfter (30,31; 40,41,10) als Axiallüfter ausgebildet sind.
9. Kühlaggregat nach einem der vorigen Ansprüche, wobei die (flächigen) Kammern (k1,k2,k3,k4) durch Bleche (50a,50b,50c...) voneinander getrennt sind und durch einen Abstand der Bleche die Höhen (h1,h2,...) der Kammern gebildet sind.
10. Kühlaggregat nach einem der vorigen Ansprüche, wobei an dem Einlaßbereich und dem Auslaßbereich (13,23) sowohl der kühlenden wie auch der zu kühlenden Luft Stegstücke (12,42,22,32) zwischen die Kammern flächig begrenzenden Blechen (50a,50b) bzw. zum Schließen der an der jeweiligen Stelle nicht offenen Kammer vorgesehen sind.
11. Kühlaggregat nach Anspruch 9 oder 10, wobei die Bleche nicht eben, insbesondere gewellt oder genoppt sind.
12. Kühlaggregat nach einem voriger Ansprüche, wobei im Einlaßbereich der zu kühlenden Luft (SL) und/oder im Auslaßbereich der gekühlten Luft (DL) Sperrstücke (28, 18) vorgesehen sind, um einen direkten Strömungsweg zwischen dem Einlaßbereich und dem Auslaßbereich zu sperren und den Weg der zu kühlenden Luft in den Kammern zu verlängern.
13. Kühlaggregat nach Anspruch 12, wobei die Sperrstücke (18,28) verstellbar sind.
14. Kühlaggregat nach Anspruch 12 oder 13, wobei die Sperrstücke gebogen ausgebildet sind.
15. Kühlaggregat nach einem voriger Ansprüche, wobei der Einlaßbereich (13,11) und/oder der Auslaßbereich (23,21) im wesentlichen rund bzw. in einer Höhenerstreckung (h) des Kühlaggregats im wesentlichen zylindrisch ausgestaltet sind.

16. Kühlaggregat nach einem voriger Ansprüche, wobei der dritte Lüfter (10) am Einlaßbereich (13,11) der zu kühlenden Luft (SL) mit einer Drehzahl betreibbar ist, welche größer ist als eine Drehzahl eines vierten Lüfters (20) am Auslaßbereich der gekühlten Luft (DL,23), insbesondere oberhalb von 10 % der Leistung des vierten Lüfters (20).
17. Kühlaggregat nach einem der vorigen Ansprüche 1 bis 15, wobei ein vierter Lüfter am Auslaßbereich (21,23) der gekühlten Luft angeordnet ist, welcher schwächer ist, als der dritte Lüfter (10).
18. Kühlaggregat nach Anspruch 9, wobei der Abstand der Bleche durch Stege (12a,42a,22a,32a) festgelegt ist und die Höhe (h1,h2) einer jeweiligen Kammer der Steghöhe entspricht.
19. Kühlaggregat nach vorigem Anspruch, wobei die Stege zum Abschließen einer jeweiligen Kammer so angeordnet sind, daß sie Flächenkammern für die zu kühlende Luft an der Einströmseite (30) und Ausströmseite (40) der Kühlluft dicht abschließen und die flächigen Kammern für die Kühlung (KL,L4,AL) beim Einströmbereich und Ausströmbereich für die zu kühlende Luft (11,21) dicht abschließen.

20. Verfahren zur Kühlung von Luft aus einem Geräte-, Server- oder Schaltschrank oder einer sonstigen, im wesentlichen geschlossene Gehäuseanordnung zur Aufnahme von Wärme erzeugenden Einrichtungen, wobei erwärmte Luft (SL) - im Gegenstrom (L4;L3;k₁;k₂...) mit entgegen strömender Kühlluft (KL) - in ihrer Temperatur herabgesetzt wird, ohne daß sich die Kühlluft mit dem erwärmten - zu kühlenden - Luftstrom (L1,L3,L5) physisch berührt; dadurch gekennzeichnet, daß vorbei an einem Einlaßbereich (13,11) für den zu kühlenden Luftstrom (SL,L1) und/oder vor einem Auslaßbereich (21, 23) für den bereits vor und nach dem Einlaß/Auslaß gekühlten Luftstrom (L5, DL) die Kühlluft (KL,AL) strömt.
21. Verfahren nach Anspruch 20, wobei das Vorbeiströmen am Einlaßbereich bzw. das Strömen vor dem Auslaßbereich auf einer Breite (b₁+b₂; b₃+b₄) erfolgt, welche nicht geringer ist, insbesondere im wesentlichen gleich oder größer ist, als eine Breite, insbesondere ein Durchmesser (d₁₃, d₂₃) des Einströmbereichs (13) oder des Ausströmbereichs (23).
22. Verfahren nach Anspruch 20, wobei die zu kühlende und die kühlende Luft (L3,L4) in flächig ausgedehnten Schichten strömt, welche eine nur solche Höhe (h₁,h₂) aufweisen, um eine turbulente Strömung in den Schichten zu begünstigen.
23. Verfahren nach Anspruch 22, wobei die Schichten unter 10mm, insbesondere unter 5mm hoch sind.
24. Verfahren nach Anspruch 20, wobei die mit einem dritten Lüfter (10) zugeführte erwärmte Luft (SL) intensiver, insbesondere mit größerer Leistung zugeführt wird, als diejenige eines vierten Lüfters (20), der die im Kühlaggregat gekühlte Luft im Auslaßbereich (23, 21) aus dem Kühlaggregat abzieht.
25. Verfahren nach Anspruch 20, wobei ein Kühlaggregat nach einem der Ansprüche 1 bis 7 verwendet wird.



THIS PAGE BLANK (USPTO)



DT06 Rec'd PCT/PTO 02 MAR 2005

THIS PAGE BLANK (USPTO)

2/3

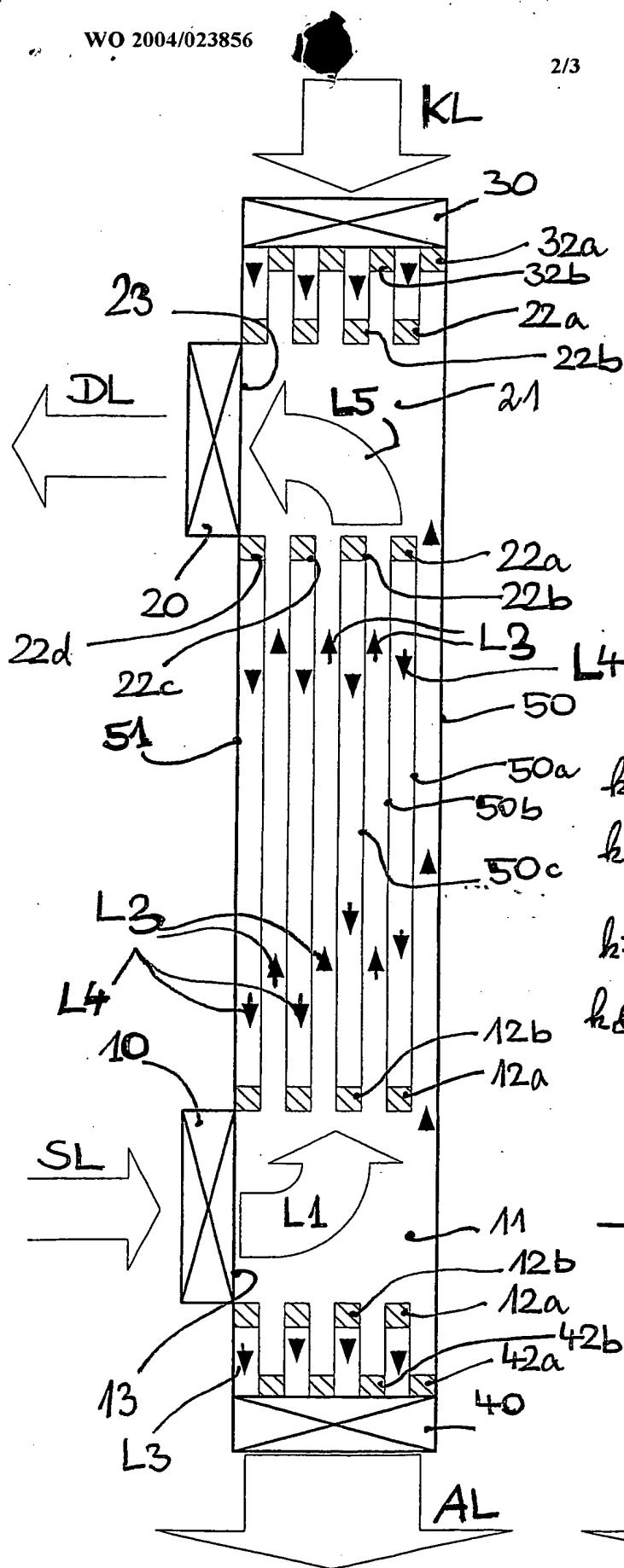


Fig. 2

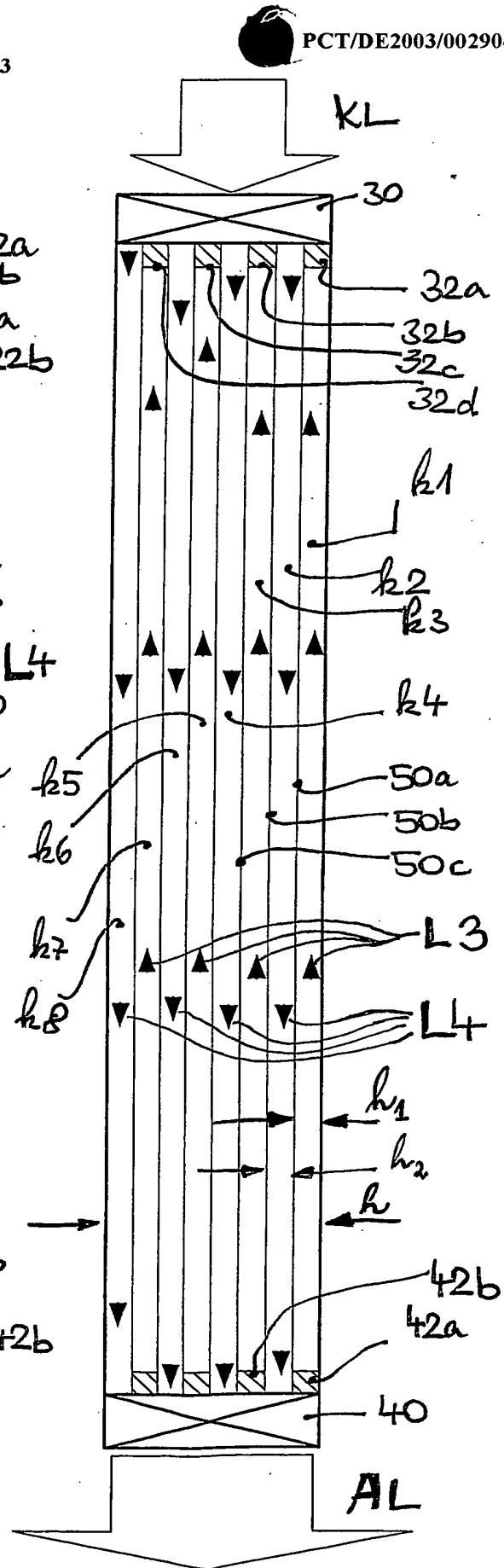
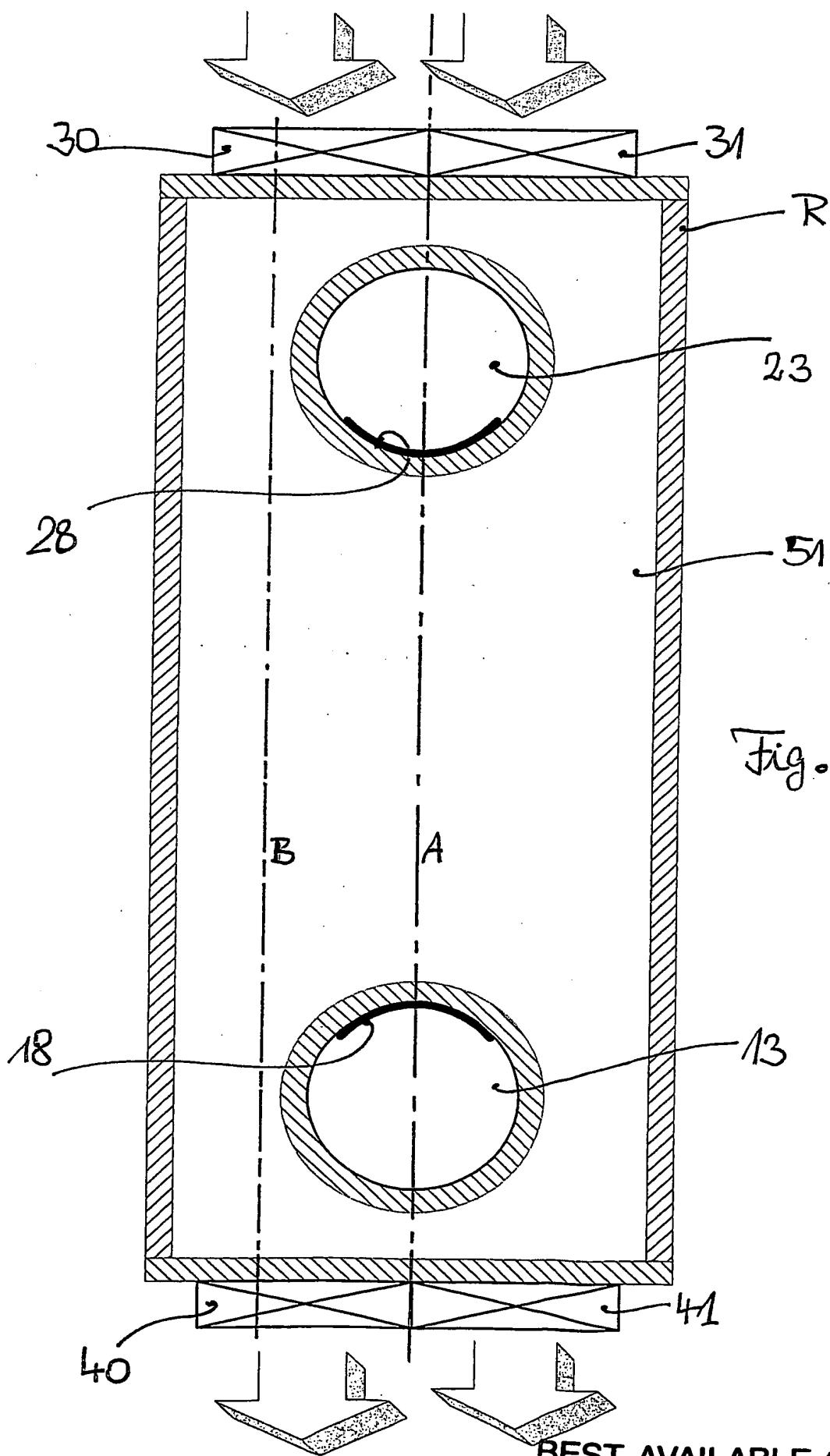


Fig. 3

BEST AVAILABLE COPY

0703 READING 00000000 02 MAR 2005

THIS PAGE BLANK (USPTO)



DTCC Record COUNTS 02 MAR 2005

THIS PAGE BLANK (USPTO)